# 日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日 Date of Application:

2003年11月21日

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-392281

[ST. 10/C]:

[JP2003-392281]

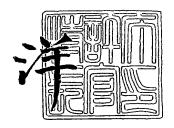
出 願 人
Applicant(s):

旭化成ライフ&リビング株式会社

特計Command

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2004年12月15日

1) 11



【書類名】 特許願 【整理番号】 X1031264

平成15年11月21日 【提出日】 特許庁長官 【あて先】 C08L 23/04

【国際特許分類】

【発明者】 【住所又は居所】

三重県鈴鹿市平田中町1番1号 旭化成ライフ&リビング株式会

社内

【氏名】 吉野 正行

【発明者】

【住所又は居所】 三重県鈴鹿市平田中町1番1号 旭化成ライフ&リビング株式会

社内

【氏名】 武田 晴典

【特許出願人】

【識別番号】 303046266

【氏名又は名称】 旭化成ライフ&リビング株式会社

【代表者】 能村 義広

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 228051 21,000円 【納付金額】

【提出物件の目録】

【物件名】 特許請求の範囲 1

【物件名】 明細書 1 【物件名】 要約書 1

# 【書類名】特許請求の範囲

# 【請求項1】

密度が $0.870\sim0.920$  g/c m³の少なくとも1種のエチレンー $\alpha$ ーオレフィン共重合体 (A) と、示差走査熱量計の2 n d. 融解挙動において、110 C未満に主ピークを有する少なくとも1種のエチレン系共重合体 (B) からなる組成物で構成され、以下の  $(1)\sim(3)$  を特徴とする低温収縮性フィルム。

- (1) エチレンー  $\alpha$  ーオレフィン共重合体 (A) の示差走査熱量計の 2 n d. 融解挙動において、全融解熱量に対して、 1 0 0  $\mathbb C$ 以下の融解熱量の比率が 5 0  $\sim$  1 0 0 %であること。
- (2) フィルムの示差走査熱量計の2 n d. 融解挙動において、全融解熱量に対して、1 0 0 ℃以下の融解熱量の比率が60~100%であること。
- (3) フィルムの縦方向と横方向の加熱収縮率の平均値 (Y) が、80~120℃の温度
- (X) において下式(1)の範囲にあること。

 $X - 7.0 \le Y \le X - 2.5$  (1)

# 【請求項2】

エチレン系共重合体(B)が、酢酸ビニル含有量5~40重量%のエチレン-酢酸ビニル共重合体であることを特徴とする請求項1に記載の低温収縮性フィルム。

# 【請求項3】

エチレンー $\alpha$ ーオレフィン共重合体(A)の分子量分布(Mw/Mn)が3.5以下であることを特徴とする請求項1に記載の低温収縮性フィルム。

# 【請求項4】

密度が0.870~0.920g/cm³の少なくとも1種のエチレンーαーオレフィン共重合体(A)と、示差走査熱量計の2nd.融解挙動において、110℃未満に主ピークを有する少なくとも1種のエチレン系共重合体(B)からなり、以下の(1)及び(2)を満足する樹脂組成物を環状ダイスより押出し、得られたチューブ状原反を延伸機内に誘導し、延伸機内で再加熱して延伸を行う低温収縮性フィルムの製造方法であって、延伸開始温度が80~150℃であることを特徴とする低温収縮性フィルムの製造方法。

- (1) エチレンーαーオレフィン共重合体(A)の示差走査熱量計の2 n d. 融解挙動において、全融解熱量に対して、100℃以下の融解熱量の比率が50~100%であること。
- (2) フィルムの示差走査熱量計の2 n d. 融解挙動において、全融解熱量に対して、100℃以下の融解熱量の比率が60~100%であること。

# 【請求項5】

請求項1~3のいずれかに記載のフィルムの、ガラス転移点90℃以下の熱可塑性樹脂 製容器をシュリンク包装する包装材としての使用。

# 【書類名】明細書

【発明の名称】低温収縮性フィルム

# 【技術分野】

# [0001]

本発明はシュリンク包装用の低温収縮性フィルムに関するもので、特にピロー型の自動 包装機や突上型、直線型等の自動包装機によるシュリンク包装及びストレッチシュリンク 包装に適した延伸フィルムに関する。

#### 【背景技術】

# [0002]

従来、シュリンク包装は、その特長として、被包装物の形状や大きさに依らずまた同時に複数個の製品を迅速かつタイトに包装することが出来、得られた包装物は外観が美しく、ディスプレイ効果を発揮し、商品価値を高め、また内容物を衛生的に保ち、視覚による品質確認が容易なことから食品、雑貨等の包装に多用されている。かかるシュリンク包装には、フィルムに少し余裕を持たせて内容物を一次包装した後、熱風等によりフィルムを熱収縮させる方法、例えばピローシュリンク包装がその代表例であるが、この方法は一般的には容器やトレーに収納された食品等の被包装物をフィルムで筒状に覆い、次に回転ローラー式等のセンターシール装置にて被包装物の裏面にシール線がくるように合掌ヒートシールし、続いて該筒状フィルムの両開放端をヒートシールして袋状とし、これを加熱収縮させる。

# [0003]

このピローシュリンク包装には上記以外の三方シール、および四方シールした袋状フィルムを加熱収縮する方法等がある。上記ピローシュリンク包装の主な例として、蓋付きのポリスチレン製やフィラー入りポリプロピレン製等の耐熱容器を使用した弁当や惣菜の包装等が挙げられる。しかしながら近年、上記の容器に比べ耐熱性が低い非晶性ポリエチレンテレフタレート(以下、A-PETという)容器を採用したカット野菜等のサラダ容器の包装も行われているが容器の耐熱性が低いことから、フィルム収縮時の容器変形が問題となっている。一般にA-PETのガラス転移点は約80℃であり、この温度以上に加熱されると、容器の変形が起こりやすくなる。

#### [0004]

従って、この容器の包装において最も重要なフィルムの特性として、容器の変形温度以下でフィルムが高収縮する必要があり、具体的には高くとも120℃以下で高収縮する必要がある。ここで言うガラス転移点とは、それよりも高温度では高分子の各部分の熱運動が激しく、ゴム状弾性を示すが、それより低温度では熱運動が自由体積の減少に抑制されて硬くなる温度であり、高分子物質の硬さが急激に変化する温度である。また、ユーザーサイドにおいても、収縮処理を行うシュリンクトンネルの高温条件での運転は内容物の温度上昇を招き、雑菌の繁殖を促進させると言った懸念から衛生上嫌われる傾向があり、また省エネルギーの観点から使用温度は出来る限り、低い方が望ましいと言った要望もある

#### [0005]

シュリンク包装に適した多層フィルムとして、特許文献1において、エチレンーαーオレフィン共重合体とエチレン一酢酸ビニル共重合体等との混合樹脂を表面層とし、高圧法低密度ポリエチレンの重合体層を内部層としたフィルムが例示されており、包装適性、表面ディスプレイ特性に優れた多層フィルムが提案されている。しかしながら、上記特許文献1に例示されているフィルムは内部層として、高圧法ポリエチレンや比較的密度の高い線状低密度ポリエチレンを配しているために80~120℃における温度域の収縮率が低く、実包装時のシュリンクトンネル温度は140℃以上に設定する必要がある。その結果A-PET容器を包装する場合には容器が変形するといった問題がある。

【特許文献1】特開平07-009640号公報

# 【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

# [0006]

本発明は80~120 $\mathbb{C}$ で良好な熱収縮性を有する収縮性フィルムを提供することを目的とする。

# 【課題を解決するための手段】

# [0007]

本発明者らは、上記課題を達成する為に鋭意検討した結果、本発明により課題を解決しうることを見出した。

すなわち、本発明は下記の通りである。

- 1. 密度が $0.870\sim0.920$  g/c m³ の少なくとも1種のエチレンー $\alpha$ ーオレフィン共重合体 (A) と、示差走査熱量計の2 n d. 融解挙動において、110 C未満に主ピークを有する少なくとも1種のエチレン系共重合体 (B) からなる組成物で構成され、以下の  $(1)\sim(3)$  を特徴とする低温収縮性フィルム。
- (1) エチレン $-\alpha$  オレフィン共重合体(A)の示差走査熱量計の 2 n d. 融解挙動において、全融解熱量に対して、1 0 0  $\infty$ 以下の融解熱量の比率が 5 0  $\sim$  1 0 0  $\infty$   $\infty$   $\infty$   $\infty$   $\infty$   $\infty$   $\infty$
- (2) フィルムの示差走査熱量計の2 n d. 融解挙動において、全融解熱量に対して、100℃以下の融解熱量の比率が60~100%であること。
- (3) フィルムの縦方向と横方向の加熱収縮率の平均値(Y)が、80~120℃の温度
- (X) において下式(1)の範囲にあること。

 $X - 7 \ 0 \le Y \le X - 2 \ 5$  (1)

# [0008]

- 2. エチレン系共重合体 (B) が、酢酸ビニル含有量  $5 \sim 40$  重量%のエチレンー酢酸ビニル共重合体であることを特徴とする 1. 記載の低温収縮性フィルム。
- 3. エチレンー  $\alpha$  ーオレフィン共重合体 (A) の分子量分布 (Mw/Mn) が3. 5以下であることを特徴とする1. 記載の低温収縮性フィルム。

#### [0009]

- 4. 密度が $0.870\sim0.920$  g/c m  $^3$  の少なくとも1 種のエチレンー $\alpha$ ーオレフィン共重合体 (A) と、示差走査熱量計の2 n d. 融解挙動において、110 C未満に主ピークを有する少なくとも1 種のエチレン系共重合体 (B) からなり、以下の(1) 及び(2) を満足する樹脂組成物を環状ダイスより押出し、得られたチューブ状原反を延伸機内に誘導し、延伸機内で再加熱して延伸を行う低温収縮性フィルムの製造方法であって、延伸開始温度が $80\sim150$  Cであることを特徴とする低温収縮性フィルムの製造方法
- (1) エチレンーαーオレフィン共重合体 (A) の示差走査熱量計の2 n d. 融解挙動において、全融解熱量に対して、100℃以下の融解熱量の比率が50~100%であること。
- (2) フィルムの示差走査熱量計の2 n d. 融解挙動において、全融解熱量に対して、100℃以下の融解熱量の比率が60~100%であること。

#### [0010]

5. 前記1. ~3. のいずれかに記載のフィルムの、ガラス転移点90℃以下の熱可塑性樹脂製容器をシュリンク包装する包装材としての使用。

# 【発明の効果】

# [0011]

本発明の低温収縮性フィルムは特定の原料からなり、特に80~120℃における収縮性に優れるため、自動包装機による、収縮仕上りが良好である。また、低温収縮性に優れることにより、ガラス転移点が90℃以下の耐熱性が低い熱可塑性樹脂製容器の包装にも好適である。

# 【発明を実施するための最良の形態】

#### [0012]

本発明について、特にその好ましい実施態様を中心に、以下具体的に説明する。

本発明でいうエチレンー $\alpha$ ーオレフィン共重合体(A)としては、エチレンと炭素数が  $3\sim1~8$  の $\alpha$ ーオレフィンから選ばれる少なくとも1種類の単量体とのランダム共重合体 で、 $\alpha$ ーオレフィンとしては、プロピレン、ブテンー1、ペンテンー1、4ーメチルーペンテンー1、ヘキセンー1、オクテンー1、デセンー1、ドデセンー1等が挙げられる。 共重合体中のエチレン含量は、好ましくは40~95 重量%、より好ましくは50~90 重量%、さらに好ましくは60~85 重量%である。該樹脂はマルチサイト触媒あるいはシングルサイト触媒のいずれで重合されたものでも良いが、エチレン系共重合体(B)との相溶性の観点からシングルサイト系触媒で重合された組成で、分子量分布が狭いものが好ましい。ゲルパーミエイションクロマトグラフィー装置(以下、GPCという)によって測定される分子量分布(Mw/Mn)が3.5以下のものを使用することで、エチレン系共重合体(B)との相溶性が向上し、透明性が良好となる。

# [0013]

エチレンー $\alpha$ ーオレフィン共重合体(A)の密度は、0.870~0.920g/cm³が好ましい。密度が0.870g/cm³以上であることにより、フィルムの腰が上がり、包装機上での走行性が良くなる傾向にあり、密度が0.920g/cm³以下であることによりエチレン系共重合体(B)との相溶性が良くなる傾向にあり、更には低温収縮性や収縮後の透明性、光沢が良好となる傾向にある。また、エチレンー $\alpha$ ーオレフィン共重合体(A)は、示差走査熱量計の2nd.融解挙動(以下、DSC2nd.カーブと記す)において、全融解熱量に対して100℃以下の融解熱量の比率が50~100%である樹脂を使用することで、フィルム全体の結晶性を低下させ、80~120℃での収縮性を向上させることができる。

# [0014]

本発明でいうエチレン系共重合体(B)としては、エチレン-酢酸ビニル共重合体やエチレン-アクリル酸共重合体、エチレン-メタクリル酸共重合体、エチレンアクリル酸エステル共重合体等が挙げられる。これらは更にその他の成分を加えた3成分以上の多元共重合体(例えば、エチレンと脂肪族不飽和カルボン酸及び同エステルより選ばれる、任意の3元以上の共重合体等、あるいはこれらを変性したもの)であっても良く、共重合する成分が上記のもの、またはその他の成分から選ばれる少なくとも2種以上の多元共重合体であっても良く、更にはエチレンとコモノマーとしてオクテン−1等のα−オレフィンを共重合させた超低密度ポリエチレン等でも良いが、中でも透明性の観点から、エチレンー酢酸ビニル共重合体が好ましい。これらはDSC2nd.カーブにおいて、110℃未満に主ピークがあるものを用いることで、フィルムに柔軟性と良好な低温収縮性を付与できる。

#### [0015]

また、フィルムのDSC2nd.カーブにおいて、100 で以下の融解熱量の比率が全融解熱量に対して、 $60\sim100$ %であることが好ましく、60%以上で、特にフィルムの柔軟性が向上し、包装時の破れに対して強くなり、また、 $80\sim120$  での熱収縮性が向上する傾向にある。

また、フィルムの縦方向と横方向の加熱収縮率の平均値(Y)が式(1)の範囲にある場合、フィルムの収縮カーブはブロードなカーブを描き、例えば包装時に加熱ムラが発生しても、収縮ムラとなりにくく、特に内容物の温度が低い場合等でも小皺が残らない良好な収縮性を発揮することが出来る。また、エチレン $-\alpha$ -オレフィン共重合体(A)とエチレン系共重合体(B)は、その目的に応じて、ブレンドしても積層して多層化しても良い。

# [0016]

一方、本発明のフィルムはダブルバブルインフレーション法やテンター法によって、延伸製膜される。特にダブルバブルインフレーション法は10μ程度の薄いフィルムを延伸するのに好適である。具体的には環状ダイスより、樹脂を押出し、チューブ状の未延伸原反を得る。これを急冷固化したものを、延伸機内に誘導し、延伸開始点を80~150℃まで加熱しながら、速度差を設けたニップロール間でエアー注入を行い、縦横それぞれ、

 $4 \sim 10$  倍の倍率で延伸を行う方法が好ましい。延伸開始点の温度としては、特に夏場の流通時に起こりやすい寸法変化の原因である 40 ℃付近の低温収縮成分をカットするために、80 ℃以上が好ましい。また、150 ℃以下ではフィルム表面の荒れが起こりにくくなり、透明性や光沢が向上する傾向にある。その結果、寸法安定性に問題となりやすい 40 ℃付近の収縮成分をカットした上で、実用的に必要な  $80 \sim 120$  ℃での収縮性が向上する。

# [0017]

また、目的に応じて例えば架橋処理などによって耐熱性を付与しても良い。

本発明のフィルム中には本来の特性を損なわない程度で界面活性剤や防曇剤を含んでも良く、例えばグリセリン脂肪酸エステルやポリグリセリン脂肪酸エステル等の多価アルコール部分の脂肪酸エステルが挙げられる。更には可塑剤として、ミネラルオイルや石油系樹脂を含んでも良く、本来の特性を損なわない範囲で加工助剤として、高圧法低密度ポリエチレン等を配合しても良い。

# 【実施例】

# [0018]

本発明を実施例に基づいて説明する。

(1) 示差走查型熱量計(DSC) 測定

# [0019]

(2) 分子量分布 (Mw/Mn)

GPC (日本ウォーターズ社製GPC装置150C型 (商標) )を用いて、カラムを東ソー製TSK GMH-6 (商標)、溶媒をオルトジクロロベンゼン (ODCB) 用い、温度135  $\mathbb C$ 、流量1 m l / m i n、濃度10 m g / 10 m l、サンプル流量500  $\mu$  l の条件で測定した。標準ポリスチレンでの構成曲線から換算した重量平均分子量(Mw)と数平均分子量(Mn)をより、Mw/Mnを求めた。

# [0020]

(3) 収縮後HAZE

あらかじめ、30%の面積余裕率を持たせて、フィルムを100mm角の木枠に貼りつけたものを、120%に加熱したシュリンクトンネルを通し、収縮させて、フラットなフィルムを得た。これを、ASTM-D-1003に準じて測定し、フィルムの透明性を評価した。

#### [0021]

(4)収縮後GLOSS

あらかじめ、30%の面積余裕率を持たせて、フィルムを100mm角の木枠に貼りつけたものを、120℃に加熱したシュリンクトンネルを通し、収縮させて、フラットなフィルムを得た。これを、ASTM-D-2457に準じて測定し、フィルムの光沢を評価した。

# [0022]

(5) 収縮率

100mm角のフィルムを所定の温度に設定したエアーオーブン式高温槽に入れ、1分間熱処理を行い、フィルムの収縮量を求め、元の寸法で割った値の百分比で表し、縦横の平均値を求めた。

#### [0023]

(6)包装品の収縮性

得られたフィルムを500mm巾にスリットし、株式会社フジキカイ製の「FW-3451A- $\alpha$ V (商標)」を用いて、リスパック社製「ハイクッカーHD-180Bアイボ

出証特2004-3114745

リー(商標)」に米飯を200g入れたものを各20パック包装し、120℃に設定した シュリンクトンネル中で3秒間の熱処理を行い、収縮性の評価を行った。完全収縮し、仕 上りが良好なものを○、やや角残りがあり、ユルミがあってタイトに収縮出来ていないも のを△、全く収縮していないものを×とした。

# [0024]

(7) 実施例および比較例において使用した樹脂

VL1:エチレン-αオレフィン共重合体(シングルサイト系触媒にて重合されたもの  $\alpha$  オレフィン=ヘキセンー1、密度=0.900g/cm<sup>3</sup>、MI=2.0g/10分 、Mw/Mn=2.18、DSC2ndカーブの全融解熱量に対する100℃以下の融解 熱量の比率=99.6%)

V L 2 : エチレンー α オレフィン共重合体(シングルサイト系触媒にて重合されたもの  $\alpha$  オレフィン=ヘキセンー1、密度=0.904g/cm<sup>3</sup>、MI=2.0g/10分 、MW/Mn=3.08、DSC2ndカーブの全融解熱量に対する100℃以下の融解 熱量の比率=69.0%)

V L 3:エチレシー α オレフィン共重合体(シングルサイト系触媒にて重合されたもの  $\alpha$  スプレフィン=ヘキセンー1、密度=0.915g/cm<sup>3</sup>、MI=2.0g/10分 、MW/Mn=3.02、DSC2ndカーブの全融解熱量に対する100℃以下の融解 熱量の比率=55.1%)

#### [0025]

LL1:エチレン-αオレフィン共重合体(シングルサイト系触媒にて重合されたもの 、 $\alpha$ オレフィン=ヘキセンー 1、密度= 0. 9 2 5 g/c m<sup>3</sup>、MI=2. 0 g/ 1 0 分 、DSC2ndカーブの全融解熱量に対する100℃以下の融解熱量の比率=37. 9%

EVA1:エチレンー酢酸ビニル共重合体、酢酸ビニル含有量=15重量%、MI=1 . 0g/10分)

EVA2:エチレンー酢酸ビニル共重合体、酢酸ビニル含有量=5重量%、MI=2. 0 g/10分)

なお、EVA1及びEVA2は、DSC2nd.カーブにおいて、110℃未満に主ピ ークを持っている。

#### [0026]

#### 「実施例1]

VL2を60重量%とEVA1を40重量%混合したものにジグリセリン脂肪酸エステ ルを1.5重量%含めたものを環状ダイを用いて押出した後、冷水にて冷却個化して、折 り巾120mm、厚さ460μmのチューブ状原反を作成した。これに電子線照射装置に 誘導し、500kVに加速した電子線を照射し、吸収線量として100kGyになるよう に架橋処理を行った。これを延伸機内に誘導して再加熱を行い、2対の差動ニップロール 間に通して、エアー注入によりバブルを形成し、延伸開始点の加熱温度を140℃に設定 し、縦方向に7倍、横方向に6倍の倍率にそれぞれ延伸を行って、厚さ11μmのフィル ムを得た。

#### [0027]

#### 「実施例2]

VL3を40重量%とEVA1を60重量%に変更した以外は実施例1と同様の操作を 行い、厚さ11μmのフィルムを得た。

#### [0028]

#### [実施例3]

VL1を60重量%とEVA1を40重量%に変更した以外は実施例1と同様の操作を 行い、厚さ11μmのフィルムを得た。

#### [0029]

#### 「実施例4〕

VL1を40重量%とEVA1を60重量%に変更した以外は実施例1と同様の操作を

出証特2004-3114745

行い、厚さ11μmのフィルムを得た。

[0030]

# 「実施例5]

VL2を60重量%とEVA1を40重量%混合したものを芯層とし、ジグリセリン脂肪酸エステルを1.5重量%含め、両表面層としてジグリセリン脂肪酸エステルを1.5 重量%含有させた VL2 を積層し、3層構成とした以外は実施例1と同様の操作を行い、厚さ11 $\mu$ mのフィルムを得た。

# [0031]

# [実施例6]

VL2を60重量%とEVA1を40重量%混合したものを芯層とし、ジグリセリン脂肪酸エステルを1.5重量%含め、両表面層としてジグリセリン脂肪酸エステルを1.5 重量%含有させたEVA1を積層し、3層構成とした以外は実施例1と同様の操作を行い、厚さ11 $\mu$ mのフィルムを得た。

# [0032]

# [実施例7]

 $VL2 を 40 重量% と EVA1 を 60 重量%混合したものを芯層とし、ジグリセリン脂肪酸エステルを 1.5 重量% 含め、両表面層としてジグリセリン脂肪酸エステルを 1.5 重量% 含有させた VL3 を積層し、3 層構成とした以外は実施例 1 と同様の操作を行い、厚さ <math>11\mu$  mのフィルムを得た。

# [0033]

# [実施例8]

VL3を60重量%とEVA1を40重量%混合したものを芯層とし、ジグリセリン脂肪酸エステルを1.5重量%含め、両表面層としてジグリセリン脂肪酸エステルを1.5重量%含有させたEVA1を積層し、3層構成とした以外は実施例1と同様の操作を行い、厚さ11 $\mu$ mのフィルムを得た。実施例1~8で得られたフィルムの評価結果を表1~2に示す。得られたフィルムのDSC2nd.カーブにおける全融解熱量に対する、100℃以下の融解熱量の割合は全て50%以上であり、80~120℃における縦横の収縮率の平均値:Yが式1の範囲にあり、収縮性に優れており、収縮後の透明性、光沢も優れたフィルムであることが分かる。

#### [0034]

# 「比較例1]

# [0035]

#### [比較例 2]

VL3を40重量%とEVA2を60重量%にジグリセリン脂肪酸エステルを1.5重量%含有させた組成物に変更した以外は実施例1と同様の操作を行い、厚さ11μmのフィルムを得た。得られたフィルムの評価結果を表3に示す。DSC2nd.カーブにおける全融解熱量に対する、100℃以下の融解熱量の割合が低いために、特に80~100℃における収縮率が低く、実包装しても十分な収縮が得られなかった。

# [0036]

#### 「比較例3]

LL1を60重量%とEVA1を40重量%にジグリセリン脂肪酸エステルを1.5重量%含有させた組成物を芯層とし、VL2を両表面層とした以外は実施例1と同様の操作を行い、厚さ11 $\mu$ mのフィルムを得た。得られたフィルムの評価結果を表4に示す。芯層に用いたLL1の密度が0.920g/cm³以上であるため、EVA1との相溶性に劣り、透明性が悪く、またフィルムの全融解熱量に対する、100 $\mathbb C$ 以下の融解熱量の割

合が 60%未満のため、特に 80~100℃の収縮率が低く、実包装しても十分な収縮が得られなかった。

実施例、比較例の樹脂組成等の製造条件、フィルムの物性を表 1 ~ 4 に示す。 【0037】

# 【表1】

		実施例1	実施例2	実施例3	実施例4
御服	樹脂組成	VL2:60 EVA1:40	VL3:40 EVA1:60	VL1:60 EVA1:40	VL1:40 EVA1:60
フィルムの全融解熱量に対する、100℃以下の融解熱量の割合(%)	容数量に対する、 容数量の割合(%)	80.8	82.7	99, 95	100
延伸倍率 (縦/横)	倍率 (横)	7.0/6.0	0.9/0.7	7.0/6.0	7.0/6.0
######################################	(%)メナン	1.1	1.1	1.0	1.1
九子特里	グロス(%)	143	143	146	145
	೨,08	25	24	26	. 26
収縮略 (総+構)/2	100°C	65	99	89	89
	120°C	78	92	78	78
包装品の収縮性	の収縮性	0	0	0	0
	-				

[0038]

# 【表2】

		実施例5	実施例6	実施例7	実施例8
両表面層樹脂組成	樹脂組成	VL2	EVA1	VL3	EVA1
<b>大層樹脂組成</b>	脂組成	VL2:60 EVA1:40	VL2:60 EVA1:40	VL2:40 EVA1:60	VL3:60 EVA1:40
層構成比率 (%) 表面層/芯層/表面層	t比率 () 曾/表面層	20/60/20	20/60/20	20/60/20	20/60/20
フィルムの全融解熱量に対する、100℃以下の融解熱量の割合(%	森量に対する、 経験量の割合(%)	76.4	88.8	72.3	84. 4
延伸倍率(微/横)	倍率 (横)	7.0/6.0	7.0/6.0	7.0/6.0	7.0/6.0
1	ヘイズ(%)	6.0	1.0	1.0	1.0
光字特性	<b>グロス(%)</b>	147	143	145	145
	3,08	25	23	25	24
収縮率(松/猫)	100°C	65	65	65	65
(4K) 1K)	120°C	78	78	11	78
包装品の収縮性	)収縮性	0	0	0	0
				-	

【0039】 【表3】

		比較例1	比較例2
整	樹脂組成	VL3:60 EVA2:40	VL3:40 EVA2:60
フィルムの全融解熱量に対する、100℃以下の融解熱量の割合(%	フィルムの全融解熱量に対する、100℃以下の融解熱量の割合(%)	55.3	55.6
(	延伸倍率 (縦/横)	7.0/6.0	7.0/6.0
17 40 24 25	ヘイズ(%)	1.5	1.5
光字特性	グロス(%)	143	145
	308	8	80
収縮率 (総/権)	100°C	14	13
	120°C	78	78
包装品0	包装品の収縮性	×	×

[0040]

【表4】

		比較例3
表面層樹脂組成	椭組成	VL1:60 EVA1:40
<b>大層樹脂組成</b>	脂組成	171
層比率 表面層/芯層/ (%)	(2) (2) (3)	20/60/20
フィルムの全融解熱量に対する、100℃以下の融解熱量の割合(%)	<b>2熱量に対する、 2熱量の割合(%)</b>	55. 2
延伸倍率 (縦/横)	倍率 (横)	7.0/6.0
M + # 77	ヘイズ(%)	1.7
九子特性	グロス(%)	138
	೨,08	5
収縮率 (縦/横)	100°C	10
	120°C	78
包装品の収縮性	)収縮性	×

# 【産業上の利用可能性】

[0041]

本発明のフィルムは蓋付き容器、蓋無しのトレー等の食品包装分野で好適に利用できる

【書類名】要約書

【要約】

【課題】本発明は80~120℃で良好な収縮性を有する収縮性フィルムを提供すること

【解決手段】密度が $0.870\sim0.925$  g $\prime$  c m $^3$  の少なくとも1種のエチレンー $\alpha$  ーオレフィン共重合体 (A) と示差走査熱量計の2 n d. 融解挙動において、110 C未満に主ピークを有する少なくとも1種のエチレン系共重合体 (B) から構成される、少なくとも1層からなるフィルムにおいて、エチレンー $\alpha$  ーオレフィン共重合体 (A) の示差走査熱量計の2 n d. 融解挙動において、全融解熱量に対する100 C以下の融解熱量の比率が $50\sim100$ %であり、且つフィルムの示差走査熱量計の2 n d. 融解挙動において、全融解熱量に対する100 C以下の融解熱量の比率が $60\sim100$ %であり、フィルムの縦方向と横方向の加熱収縮率の平均値(Y)が $80\sim120$  Cの温度(X)において下式(1)の範囲にあることを特徴とする低温収縮性フィルム。

 $X - 7.5 \le Y \le X - 2.5$  (1)

【選択図】なし

特願2003-392281

出願人履歴情報

識別番号

[303046266]

1. 変更年月日 [変更理由]

2003年 8月20日 新規登録

L変更埋田」 住 所

氏 名

東京都千代田区有楽町一丁目1番2号

旭化成ライフ&リビング株式会社

# Document made available under the Patent Cooperation Treaty (PCT)

International application number: PCT/JP04/017253

International filing date:

19 November 2004 (19.11.2004)

Document type:

Certified copy of priority document

Document details:

Country/Office: JP

Number:

2003-392281

Filing date:

21 November 2003 (21.11.2003)

Date of receipt at the International Bureau: 10 February 2005 (10.02.2005)

Remark: Priority document submitted or transmitted to the International Bureau in

compliance with Rule 17.1(a) or (b)

